# Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/EP05/001705

International filing date: 18 February 2005 (18.02.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: DE

Number: 10 2004 008 575.7

Filing date: 19 February 2004 (19.02.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 08 June 2005 (08.06.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)



PCT/EP200 5 / 0 0 1 7 0 5

## BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



## Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

Aktenzeichen:

10 2004 008 575.7

Anmeldetag:

19. Februar 2004

Anmelder/Inhaber:

Stockhausen GmbH, 47805 Krefeld/DE;

Degussa AG, 40474 Düsseldorf/DE.

<u>Erstanmelder:</u> Stockhausen GmbH & Co KG,47805 Krefeld/DE; Degussa AG 40474 Düsseldorf/DE

Bezeichnung:

Spaltung Oligomerer (Meth)Acrylsäure in flüssiger

Phase unter Druck

IPC:

C 07 C, C 08 F

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 26. April 2005 Deutsches Patent- und Markenamt Der Präsident

Im Auftrag

Faust



## SPALTUNG OLIGOMERER (METH)ACRYLSÄURE IN FLÜSSIGER PHASE UNTER DRUCK

5

10

25

30

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren in flüssiger Phase, die Verwendung von Wasser gegebenenfalls mit einer protischen Verbindung als Spaltmittel zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren, eine Vorrichtung zur (Meth)Acrylsäure-Synthese, die Verwendung dieser Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure sowie (Meth)Acrylsäure, die unter Verwendung dieser Vorrichtung hergestellt worden ist.

"(Meth)Acrylsäure" wird in diesem Text für die Verbindungen mit den Nomenklaturnamen "Methacrylsäure" und "Acrylsäure" verwendet. Von beiden Verbindungen ist die Acrylsäure erfindungsgemäß bevorzugt. Weiterhin wird in diesem Text der Begriff "Oligomer(e)" für Verbindungen verwandt, die zwei oder mehr Wiederholungen einer Atomsequenz in einem Molekül aufweisen, unter

20 Monomeren, insbesondere (Meth)Acrylsäure, basieren.

Acrylsäure wird üblicherweise durch katalytische Gasphasenoxidation von Propylen mit einem sauerstoffhaltigen Gas erhalten. Dabei wird in einem zweistufigen Prozess das Propylen zunächst auf katalytischem Weg zu Acrolein oxidiert, welches anschließend in einer zweiten Verfahrensstufe ebenfalls unter Einsatz von Katalysatoren zur Acrylsäure umgesetzt wird. Die so erhaltene Acrylsäure wird durch Absorption mit Wasser in Form einer wässrigen Lösung aus dem gasförmigen Reaktionsgemisch entfernt. Anschließend erfolgt die Aufreinigung der Acrylsäure bzw. der Methacrylsäure durch Destillation der Acrylsäurelösung in einer Rektifikationskolonne, durch Extraktion mit geeigneten

diesen Begriff fallen insbesondere Moleküle, die auf mindestens zwei

25

Extraktionsmitteln oder durch Kristallisationsverfahren. In vergleichbarer Weise erfolgt die Synthese von Methacrylsäure durch katalytische Oxidation von Isobutylen, tert-Butanol, Methacrolein oder Isobutyraldehyd in der Gasphase.

(Meth)Acrylsäure neigt jedoch sehr schnell zur Oligomerenbildung oder gar 5 Polymerisation, so dass sich vor allem bei der Oxidation der vorstehend genannten Ausgangsverbindungen, aber auch bei der destillativen Aufarbeitung der (Meth)Acrylsäurelösung, häufig (Meth)Acrylsäure-Oligomere, wie etwa (Meth)Acrylsäure-Dimere oder (Meth)Acrylsäure-Trimere, als 10 Nebenprodukte bilden. Durch die Bildung dieser Verbindungen wird die Ausbeute monomerer (Meth)Acrylsäure bei der Acrylsäureherstellung merklich gemindert. Neben der (Meth)Acrylsäure-Synthese kommt es auch bei der Herstellung von (Meth)Acrylsäureestern durch Umsetzung von (Meth)acrylsäure mit geeigneten Alkholen unter Erhitzen in Gegenwart von Katalysatoren zur Bildung von (Meth)acrylsäure-Oligomeren, die in diesem Fall in Form von Estern 15 vorliegen.

Das Vorliegen von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren wirkt sich insbesondere bei der Herstellung von absorbierenden Polymeren und die dadurch erhältlichen absorbierenden Polymere nachteilig aus. So steigt mit zunehmenden Gehalt an (Meth)Acrylsäure-Oligomeren die Menge an nach der Herstellung absorbierenden Polymers in diesem vorhandenen Restmonomeren. Dieses ist insbesondere bei der Verwendung der absorbierenden Polymere Babyhygieneartikelbereich nachteilhaft, da bei Windeln besonders hohe Anforderungen an die Reinheit der in den Windeln eingesetzten Polymere gestellt werden.

Das Verwerfen der (Meth)Acrylsäure-Oligomere ist jedoch unwirtschaftlich. Insbesondere ist damit ein großer Verlust an (Meth)Acrylsäure verbunden. Daher werden im Stand der Technik zahlreiche Verfahren beschrieben, die eine Spaltung

der (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Acrylsäuremomomere und somit die Rückgewinnung der (Meth)Acrylsäure ermöglichen sollen. Zur Anwendung kommen dabei kontinuierliche und nichtkontinuierliche Verfahren, bei denen die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in der Gasphase oder aber in flüssiger Phase in Gegenwart oder in Abwesenheit von Katalysatoren in der Regel bei erhöhten Temperaturen und unter Druck gespalten werden.

So beschreibt US 4,317,926 die nichtkatalytische Spaltung von Acrylsäure-Dimeren in flüssiger Phase bei einem Druck von 20 bis 500 mmHg und bei einer 10 Temperatur in einem Bereich von 120 bis 220°C. Dabei sind Verweilzeiten der Dimeren in dem Spaltreaktor in einem Bereich von 3 bis 8 Stunden erforderlich. Anorganische Kupferverbindungen begünstigen die Spaltung bei dem in diesem Dokument beschriebenen Verfahren.

US 5,734,075 beschreibt die nichtkatalytische Spaltung von Acrylsäure-Dimeren 15 in der Gasphase bei einer Temperatur in einem Bereich von 140 bis 260°C. Die Monomerrückgewinnungrate verbessert sich bei dem in dieser Schrift beschriebenen Verfahren, wenn Mischungen aus Rückständen der Acrylsäuresynthese und der Acrylsäureestersynthese eingesetzt werden. Die Verweilzeit der Dimeren im Spaltreaktor liegt zwischen 0,5 und 3 Stunden, wobei 20 bis zu 80 Gew.-% der Dimeren gespalten werden. Dieses Dokument offenbart nicht, dass die Spaltung bei Überdruck durchgeführt wird.

US 3,086,046 beschreibt die nichtkatalytische, kontinuierliche Spaltung von Acrylsäure bei einem Druck von 5 bis 150 mmHg und bei einer Temperatur in einem Bereich von 350 bis 650°C. Die Verweilzeit der Dimeren im Spaltrohr liegt in einem Bereich zwischen 0,5 und 2 s. Das in diesem Dokument beschriebene Verfahren ist allerdings nur für Acrylsäure-Rückstände geeignet, die eine niedrige Molekularmasse aufweisen (höchstens Acrylsäure-Dimere).

US 3,868,410 beschreibt die Spaltung von Oligomeren, die bei der Veresterung von Acrylsäuremonomeren mit einem Alkohol gebildet werden. Die Spaltung erfolgt dabei durch Umsetzung des bei der Veresterungsreaktion gebildeten Sumpfproduktes mit geeigneten sauren Katalysatoren. Der Einsatz von Wasser bei der Spaltreaktion wird nicht offenbart.

EP-A-0 751 759 beschreibt die katalytische Spaltung von Acrylsäure-Dimeren in der Gasphase mittels eines Kreislaufreaktors mit einem Festbett bei einem Druck in einem Bereich von 100 bis 250 mbar und bei einer Temperatur in einem Bereich von 200 bis 400°C. Als Katalysatoren werden Oxide der Alkali- oder Erdalkalimetalle, wie etwa MgO, eingesetzt.

Der vorliegenden Erfindung lag die Aufgabe zugrunde, ein gegenüber den im Stand der Technik beschriebenen Verfahren verbessertes Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren bereitzustellen.

Auch lag der vorliegenden Erfindung die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren bereitzustellen, bei dem auch ohne Zusatz von metallischen Katalysatoren eine effektive Oligomerenspaltung ermöglicht werden kann.

20

5

10

15

Eine weitere, der vorliegenden Erfindung zugrunde liegende Aufgabe bestand darin, ein Verfahren anzugeben, mit dem gezielt (Meth)Acrylsäureester oder (Meth)Acrylsäureamide aus (Meth)Acrylsäure-Oligomeren erhalten werden können.

25

30

Es bestand eine weitere, der vorliegenden Erfindung zugrunde liegende Aufgabe darin, ein Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren bereitzustellen, welches nicht nur die Spaltung der Oligomere (Meth)Acrylsäure ermöglicht, sondern welches auch eine Spaltung der Oligomere unter Bildung monomerer (Meth)Acrylsäureester ermöglicht.

Diese Aufgaben werden gelöst durch ein Verfahren, eine Vorrichtung, eine (Meth)Acrylsäure, durch Fasern, Formkörper, Filme, Schäume, superabsorbierende Polymere oder Hygieneartikel und den nachfolgenden Ausführungen. Weitere vorteilhafte Ausführungsformen und Weiterbildungen sind Gegenstand der jeweils abhängigen Ansprüche und der nachfolgenden Ausführungen, die jeweils einzeln angewandt oder beliebig miteinander kombiniert werden können.

Diese Aufgaben werden insbesondere gelöst durch ein Verfahren zur Spaltung eines (Meth)Acrylsäure-Oligomeren der Struktur I

15 worin

5

R<sub>1</sub> ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>10</sub>-Alkylgruppe, vorzugsweise eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkylgruppe, besonders bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkylgruppe ist,

20

- R<sub>2</sub> ein Wasserstoffatom oder eine Methylgruppe ist, und
- n eine ganze Zahl in einem Bereich zwischen 1 und 20, vorzugsweise in einem Bereich von 1 bis 15 und besonders bevorzugt in einem Bereich von 1 bis 10 ist,

mit einem Spaltmittel der Struktur II

 $R_3$ -O-H

oder der Struktur III

 $(R_4)_2$ -N-H

#### 5 worin

10

15

20

25

R<sub>3</sub> ein Wasserstoffatom, eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, besonders bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkylgruppe und darüber hinaus bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkylgruppe, oder aber eine -C<sub>x</sub>H<sub>2x</sub>-OH-Gruppe ist, wobei x eine ganze Zahl in einem Bereich von 1 bis 12, vorzugsweise in einem Bereich von 2 bis 8 und besonders bevorzugt in einem Bereich von 2 bis 4 ist, und

R<sub>4</sub> ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, besonders bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkylgruppe und darüber hinaus bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkylgruppe ist, mit der Maßgabe, dass nicht beide Reste R<sub>4</sub> Wasserstoffatome sind,

wobei das (Meth)Acrylsäure-Oligomere mit dem Spaltmittel bei einer Temperatur von mindestens 50°C, besonders bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 150°C und darüber hinaus bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 250°C, wobei eine Temperatur von 500°C, besonders bevorzugt von 400°C und darüber hinaus bevorzugt von 300°C nicht überschritten wird, und bei einem Druck von mindestens 1 bar, bevorzugt von mindestens 10 bar und darüber hinaus bevorzugt von mindestens 80 bar, wobei ein Druck von 1.000 bar, besonders bevorzugt von 800 bar und darüber hinaus bevorzugt von 600 bar nicht überschritten wird, in vorzugsweise flüssiger Phase in Kontakt gebracht wird.

In einer bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird als Spaltmittel eine Verbindung der Struktur II eingesetzt, wobei es in diesem Zusammenhang ganz besonders bevorzugt ist, dass es sich bei dem Spaltmittel der

10

Struktur II um eine Mischung aus mindestens zwei strukturell verschiedenen Verbindungen der Struktur II, wobei diese Mischung zu mindestens 10, vorzugsweise mindestens 50 und besonders bevorzugt mindestens 80 und darüber hinaus bevorzugt mindestens 95 Gew.-%, jeweils bezogen auf das Spaltmittel, auf Wasser basiert (R<sub>3</sub>=H). In einer anderen bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird als Spaltmittel reines Wasser eingesetzt. Besonders bevorzugte Spaltmittel der Struktur II sind, neben Wasser (R<sub>3</sub>=H), die Alkohole Methanol, Ethanol, 1-Propanol, 2-Propanol, tert.-Butanol, n-Butanol, iso-Butanol sowie sek.-Butanol und die Diole Ethylenglykol, Propylenglykol, Butylenglykol. Weiterhin bevorzugte Spaltmittel der Struktur II sind Mischungen aus mindestens zwei der vorstehend genannten Spaltmittel, insbesondere Mischungen aus Wasser und Ethanol oder Mischungen aus Wasser und Butanol.

Neben reinem Wasser oder Mischungen aus mindestens zwei strukturell verschiedenen Verbindungen der Struktur II können auch Mischungen aus dem zuvor definierten Spaltmittel der Struktur II mit anderen protischen Verbindungen, insbesondere mit Spaltmitteln der Struktur III oder auch mit Polyolen eingesetzt werden.

- In einer Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens ist es bevorzugt, dass die Druck- und Temperaturbedingungen während der Spaltungsreaktion so gewählt sind, dass alle an der Spaltreaktion beteiligten Reaktanten mindestens teilweise flüssig vorliegen.
- Überraschenderweise, dafür aber nicht minder vorteilhaft, ist es mittels des vorstehend beschriebenen Verfahrens möglich, (Meth)Acrylsäure-Oligomere bzw. deren Ester mittels Wasser oder anderer Spaltmittel der Struktur II oder der Struktur III unter erhöhten Temperaturen und unter erhöhtem Druck unter Bildung von Acrylsäure (bei Wasser als Spaltmittel), von Acrylsäureestern (bei Alkoholen

10

15

20

25

30

als Spaltmittel) oder Acrylsäureamiden (bei primären oder sekundären Aminen als Spaltmittel) zu spalten.

Vorzugsweise wird als (Meth)Acrylsäure-Oligomer ein (Meth)Acrylsäure-Dimer  $(n=1, R_2=H \text{ oder } CH_3)$ , ein (Meth)Acrylsäure-Trimer  $(n=2, R_2=H \text{ oder } CH_3)$  oder eine Mischung dieser beiden Verbindungen eingesetzt, wobei der Rest  $R_1$  vorzugsweise ausgewählt ist aus Wasserstoff oder den Alkylgruppen Methyl, Ethyl, n-Propyl, Isopropyl, n-Butyl, sek.-Butyl, ter.-Butyl oder Isobutyl. Besonders bevorzugt wird als (Meth)Acrylsäure-Oligomer ein (Meth)Acrylsäure-Dimer  $(n=1, R_2=H \text{ oder } CH_3)$ , ein (Meth)Acrylsäure-Trimer  $(n=2, R_2=H \text{ oder } CH_3)$ , oder deren Mischung eingesetzt, wobei der Rest  $R_1$  ein Wasserstoffatom ist.

Weiterhin ist es in einer Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens bevorzugt, dass das in Kontakt bringen des Spaltmittels mit dem (Meth)Acrylsäure-Oligomeren in Gegenwart einer von Wasser verschiedenen protischen Verbindung der Struktur II oder der Struktur III, vorzugsweise der Struktur II, erfolgt. Dieses protische Verbindung kann gemäß einer Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens anstelle von Wasser und gemäß einer anderen Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens zusätzlich zu dem Wasser eingesetzt werden, wobei letztere Ausführungsform bevorzugt ist.

Durch den Zusatz der Verbindung der Struktur II oder der Struktur III können durch die Spaltung der (Meth)acrylsäure-Oligomere der Struktur I neben der (Meth)acrylsäure (R<sub>4</sub> = H), die im Falle eines Einsatzes von Wasser als Spaltmittel entsteht, auch gezielt die entsprechenden monomeren (Meth)acrylsäureester (R<sub>5</sub> = organischer Rest mit 1 bis 12 Kohlenstoffatomen) bzw. (Meth)Acrylsäureamide (R5 = organischer Rest mit 1 bis 12 Kohlenstoffatome) erhalten werden. Werden als (Meth)Acrylsäure-Oligomere veresterte Oligomere eingesetzt (R<sub>1</sub> = Alkylgruppe oder Alkholgruppe), so kann

durch die Verwendung der Verbindungen der Struktur II gezielt eine Transesterfizierung der entsprechenden endständigen Monomere der (Meth)Acrylsäure-Oligomere unter Bildung der gewünschten monomeren (Meth)Acrylsäureester durchgeführt werden.

5

Das Spaltmittel und das (Meth)acrylsäure-Oligomer werden dabei vorzugsweise in einem Gewichtsverhältnis Spaltmittel: (Meth)acrylsäure-Oligomer in einem Bereich von 0,01:1 bis 10:1, besonders bevorzugt in einem Bereich von 0,1:1 bis 8:1 und darüber hinaus bevorzugt in einem Bereich von 0,5:1 bis 6:1 eingesetzt.

10

In anderen besonderen Ausgestaltung des erfindungsgemäßen Verfahrens wird das Spaltmittel in einer molaren Menge eingesetzt, die höchstens 90%, vorzugsweise höchstens 80% und darüber hinaus bevorzugt höchstens 50% der molaren Menge an (Meth)Acrylsäure beträgt, die in oligomerer Form in den (Meth)Acrylsäure-Oligomeren gebunden ist (zwei (Meth)Acrylsäure-Moleküle in einem Trimer usw.).

20

15

In einer weiteren besonderen Ausgestaltung des erfindungsgemäßen Verfahrens wird das Spaltmittel in einer molaren Menge eingesetzt, die mindestens 50%, vorzugsweise mindestens 80% und darüber hinaus bevorzugt mindestens 90% der molaren Menge der (Meth)Acrylsäure beträgt, die in oligomerer Form in den (Meth)Acrylsäure-Oligomeren gebunden ist.

25

30

Im übrigen wird der Fachmann die zur Spaltung benötigte Menge des Spaltmittels durch geeignete Vorversuche in einfacher Weise ermitteln. Wird beispielsweise reines Wasser als Spaltmittel eingesetzt, um die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in (Meth)Acrylsäure-Monomere zu überführen, so wird der Fachmann solange Wasser zusetzen, bis bei den gewählten Druck- und Temperaturbedingungen eine möglichst vollständige Spaltung erfolgt ist bzw. bis auch bei einem weiteren

Zusatz von Wasser keine Bildung monomerer (Meth)Acrylsäure mehr zu beobachten ist. Werden als Spaltmittel Alkohole der Struktur II eingesetzt, um die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in die entsprechenden (Meth)Acrylsäureester zu überführen, so wird der Fachmann solange diese Alkohole zusetzen, bis ebenfalls eine möglichst vollständige Spaltung der Oligomere erfolgt ist bzw. bis auch bei weiterer Zugabe von Alkohol keine Bildung monomerer (Meth)Acrylsäure bzw. monomerer (Meth)Acrylsäureester mehr erfolgt.

Durch die Spaltung des (Meth)acrylsäure-Oligomers mittels Verbindungen der Struktur II oder der Struktur III werden vorzugsweise monomere Verbindungen der Struktur IV

bzw. der Struktur V

15

5

abgespalten,

wobei

20 R<sub>6</sub> ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, besonders bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkylgruppe und darüber hinaus bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkylgruppe ist, mit der Maßgabe, dass nicht beide R<sub>6</sub>-Gruppen Wasserstoffatome sind,

25

30

R<sub>5</sub> ein Wasserstoffatom, eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, besonders bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>8</sub>-Alkylgruppe und darüber hinaus bevorzugt eine C<sub>2</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkylgruppe, oder aber eine -C<sub>x</sub>H<sub>2x</sub>-OH-Gruppe ist, wobei x eine ganze Zahl in einem Bereich von 1 bis 12, vorzugsweise in einem Bereich von 2 bis 8 und besonders bevorzugt in einem Bereich von 2 bis 4 ist;

R<sub>2</sub> ein Wasserstoffatom oder eine Methylgruppe ist.

In einer bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird das (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Form einer Zusammensetzung eingesetzt, die während des kontinuierlichen Verfahrens der (Meth)Acrylsäure-Synthese umfassend die Verfahrensschritte

- i) katalytische Oxidation von C<sub>3</sub>- oder C<sub>4</sub>-Ausgangsverbindungen in der Gasphase,
- 15 ii) Absorption oder Kondensation oder beides der gebildeten (Meth)Acrylsäure in Wasser, und
  - iii) Aufarbeitung der so erhaltenen wässrigen (Meth)Acrylsäurelösung durch Destillation

als Sumpfprodukt der destillativen Aufarbeitung der (Meth)Acrylsäurelösung in 20 Verfahrensschritt iii) erhalten wird.

Weiterhin kann in dem vorstehenden Verfahren zur (Meth)Acrylsäure-Synthese anstelle von Verfahrensschritt iii) folgenden ein Kristallisationsschritt iv) vorgesehen sein. In diesem Kristallisationsschritt iv) kann gemäß einer Ausführungsform die wässrige (Meth)Acrylsäurelösung von Verunreinigungen wie (Meth)Acrylsäure-Oligomeren befreit werden. In diesem Kristallisationsschritt iv) kann gemäß einer anderen Ausführungsform die durch die Destillation gereinigte (Meth)Acrylsäure weiter aufgereinigt werden, in dem Verunreinigungen wie (Meth)Acrylsäure-Oligomeren abgetrennt werden. Beiden Ausführungsformen ist gemein, dass die Verunreinigungen wie

(Meth)Acrylsäure-Oligomere sich in den Mutterlaugen und Abströmen dieser Kristallisationsschritte anreichern und dem erfindungsgemäßen Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren zugeführt werden können.

- 5 Ferner kann dem erfindungsgemäßen Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren auch die Zusammensetzung zugeführt werden, die an den verschiedensten Stellen der (Meth)Acrylsäure-Synthese bei Aufreinigungsund Abtrennschritten als Abfall in den Sümpfen anfällt.
- 10 Diese Zusammensetzung bzw. dieses Sumpfprodukt weist vorzugsweise auf
  - (α1) 0,1 bis 70 Gew.-%, besonders bevorzugt 5 bis 60 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt 10 bis 50 Gew.-% monomerer (Meth)Acrylsäure, als α1-Verbindung,
- (α2) 1 bis 90 Gew.-%, besonders bevorzugt 10 bis 40 Gew.-% und darüber
   hinaus bevorzugt 20 bis 30 Gew.-% (Meth)Acrylsäure-Dimeren, als α2-Verbindung,
  - (α3) 1 bis 25 Gew.-%, besonders bevorzugt 2 bis 20 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt 5 bis 15 Gew.-% (Meth)Acrylsäure-Trimeren, als α3-Verbindung,
  - (α4) 0 bis 20 Gew.-%, besonders bevorzugt 1 bis 10 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt 2 bis 8 Gew.-% Wasser, als α4-Verbindung,
    - (α5) 1 bis 92 Gew.-%, besonders bevorzugt 10 bis 75 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt 40 bis 57 Gew.-% Oligomeren, die größer als (Meth)Acrylsäure-Trimere sind, als α5-Verbindung, sowie zu
- (α6) 1 bis 20 Gew.-%, besonders bevorzugt 2 bis 15 Gew.-% und darüber hinaus
   25 bevorzugt 5 bis 10 Gew.-% weiteren, von den α1-, α2-, α3-, α4- und α5 Verbindungen verschiedenen Verbindungen, als Nebenprodukten,
   wobei die Summe der Komponenten (α1) bis (α6) 100 Gew.-% beträgt.
- Bei den Nebenprodukten (α6) handelt es sich vorzugsweise um diejenigen 30 Nebenprodukte, die bei der in der Gasphase katalysierten Oxidation von Propylen

10

15

20

mit Sauerstoff neben dem Hauptprodukt Acrylsäure bzw. bei der Oxidation von C4-Ausgangsverbindungen, wie beispielsweise Isobuten, Isobutan, tert.-Butanol oder Methacrolein, neben der Methacrylsäure gebildet werden. Zu diesen Nebenprodukten gehören im Falle der Herstellung von Acrylsäure aus Propylen niedrigsiedende, organische Verbindungen, deren Siedepunkt unterhalb des Siedepunktes von Acrylsäure liegt, wie etwa Acrolein, Essigsäure oder Formaldehyd sowie hochsiedende, organische Verbindungen, deren Siedepunkte oberhalb des Siedepunktes von Acrylsäure liegt, wie etwa Maleinsäure, Maleinsäureanhydrid, Furfurylaldehyd oder Benzaldehyd. Im Falle der Herstellung von Methacrylsäure gehören zu den Nebenprodukten Essigsäure, Propionsäure, Aldehyde und Maleinsäureanhydrid.

Wenn die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Form der vorstehend beschriebenen Zusammensetzung eingesetzt werden, so ist sowohl eine kontinuierliche als auch eine nichtkontinuierliche Verfahrensweise möglich, wobei die kontinuierliche Verfahrensweise bevorzugt ist. Dabei wird das bei der destillativen Aufarbeitung der wässrigen (Meth)Acrylsäurelösung anfallende Sumpfprodukt kontinuierlich entnommen und, vorzugsweise mittels einer Pumpe, in eine Mischvorrichtung überführt. Eine kontinuierliche Entnahme der Sumpfflüssigkeit im Sinne dieser Erfindung bedeutet, dass die Entnahme sowohl portionsweise in konstanten oder nichtkonstanten Zeitintervallen als auch kontinuierlich mit gleichbleibender Geschwindigkeit erfolgen kann.

In die Mischvorrichtung wird auch, vorzugsweise mittels einer Pumpe, das Spaltmittel eingebracht. Dabei können im Falle eines Einsatzes einer Spaltmittelmischung umfassend mindestens zwei strukturell verschiedene Spaltmittel die einzelnen Spaltmittel getrennt voneinander mit der Zusammensetzung beinhaltend das (Meth)Acrylsäure-Oligomer vermischt werden oder aber zusammen als Mischung in dem erfindungsgemäßen Verfahren eingesetzt werden.

Nachdem die Komponenten in der Mischvorrichtung vermischt worden sind, werden sie auf eine Temperatur von mindestens 50°C, besonders bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 150°C und darüber hinaus bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 250°C, wobei eine Temperatur von 500°C, besonders bevorzugt von 400°C und darüber hinaus bevorzugt von 300°C nicht überschritten wird, erhitzt. Das Erhitzen erfolgt dabei bei einem Druck von mindestens 1 bar, bevorzugt von mindestens 10 bar und darüber hinaus bevorzugt von 800 bar und darüber hinaus bevorzugt von 800 bar und darüber hinaus bevorzugt von 600 bar nicht überschritten wird. Vorzugsweise werden die vermischten Komponenten mittels eines Wärmeaustauschers erhitzt. Denkbar ist auch, die einzelnen Komponenten zunächst unter den vorstehend genannten Drücken zu erhitzen und anschließend miteinander zu vermischen.

Schließlich werden die vermischten und erhitzten Komponenten in einer Spaltvorrichtung gespalten. Diese Spaltvorrichtung kann dabei von der Mischvorrichtung räumlich getrennt sein. Denkbar ist jedoch auch, dass das Vermischen der Komponenten und die anschließende Spaltung der (Meth)Acrylsäure-Oligomere in der gleichen Vorrichtungseinheit erfolgt.

20

5

10

Bevorzugt ist, dass die Spaltung der (Meth)Acrylsäure-Oligomere bei den vorstehend genannten Temperatur- und Druckbedingungen erfolgt. Dadurch können wirtschaftliche Ausbeuten erhalten werden.

Die Verweilzeit der (Meth)Acrylsäure-Oligomere im Spaltreaktor liegt vorzugsweise in einem Bereich von 0,1 Sekunden bis 20 Minuten, besonders bevorzugt in einem Bereich von 1 Sekunden bis 15 Minuten und darüber hinaus bevorzugt in einem Bereich von 1 bis 10 Minuten. Dabei liegen vorzugsweise mindestens 30 Gew.-%, besonders bevorzugt mindestens 60 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt mindestens 70 Gew.-% sowie weiterhin bevorzugt mindestens

10

25

90 Gew.-% der eingesetzten (Meth)Acrylsäure-Oligomere nach dem Verlassen des Spaltreaktors als Verbindungen der Struktur IV oder V vor.

Aus dem Stand der Technik ist bekannt, dass die bei der destillativen Aufarbeitung erhaltene Roh-(Meth)Acrylsäure, die durch Absorption der Acrylsäure aus dem gasförmigen Reaktionsgemisch mittels Wasser erhalten wird, durch Kristallisationsverfahren weiter aufgereinigt werden kann. Die nach Kristallisation der (Meth)Acrylsäure erhältliche Mutterlauge enthält noch beachtliche Anteile an (Meth)Acrylsäure-Oligomeren, die ebenfalls mittels des vorstehen beschriebenen Verfahrens gespalten werden können.

In einer anderen bevorzugten Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens wird daher das (Meth)Acrylsäure-Oligomer in Form einer Zusammensetzung eingesetzt, die während des Verfahrens der (Meth)Acrylsäure-

15 Synthese umfassend die Verfahrensschritte

umfasst diese auch den Schritt III) als zwingend.

- I) katalytische Oxidation von C<sub>3</sub>- oder C<sub>4</sub>-Ausgangsverbindungen in der Gasphase,
- II) Absorption oder Kondensation oder beides der gebildeten (Meth)Acrylsäure in Wasser zu einem Absorptionsprodukt,
- 20 III) gegebenenfalls Aufarbeitung der so erhaltenen wässrigen (Meth)Acrylsäurelösung durch Destillation, und
  - IV) Reinigung des Absorptionsprodukts oder der durch Destillation erhaltenen, konzentrierten (Meth)Acrylsäurelösung oder beides durch Kristallisation, als Mutterlauge bei der Reinigung durch Kristallisation in Verfahrensschritt IV) erhalten wird. In einer Ausführungsform des erfindungsgemäßen Verfahrens

Diese Mutterlauge weist vorzugsweise höchstens 65 Gew.-% (Meth)Acrylsäure auf. Der Anteil an (Meth)Acrylsäure-Oligomeren in der Mutterlauge liegt vorzugsweise in einem Bereich von 0,1 bis 50 Gew.-%, besonders bevorzugt in

einem Bereich von 0,5 bis 50 Gew.-% und darüber hinaus bevorzugt in einem Bereich von 1 bis 30 Gew.-%, jeweils bezogen auf das Gesamtgewicht der Zusammensetzung.

- Auch in diesem Fall ist sowohl eine kontinuierliche als auch eine diskontinuierliche Verfahrensweise möglich, wobei auch hier die kontinuierliche Verfahrensweise bevorzugt ist. Dabei wird die bei der Kristallisation der (Meth)Acrylsäurelösung anfallende Mutterlauge kontinuierlich entnommen und, vorzugsweise mittels einer Pumpe, in eine Mischvorrichtung überführt. Die Entnahme der Mutterlauge kann dabei im Falle der kontinuierlichen Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens sowohl portionsweise in konstanten oder nichtkonstanten Zeitintervallen als auch kontinuierlich mit gleichbleibender Geschwindigkeit entnommen werden. Die weiteren Schritte dieses Verfahrens sowie die bevorzugten Ausgestaltungen entsprechen denjenigen
- Verfahrensschritten bzw. Ausgestaltungen, die bereits im Zusammenhang mit der Verwendung des Sumpfproduktes der destillativen Aufbereitung der wässrigen Acrylsäurelösung als Ausgangsmaterial für das erfindungsgemäße Verfahren zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren beschrieben wurden.
- 20 weiterhin erfindungsgemäß bevorzugt, Es dass die Spaltung (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Gegenwart eines Katalysators erfolgt. Bevorzugt Katalysatoren sind Metallkatalysatoren, wie etwa Katalysatoren basierend auf Antimon, Kobalt oder Mangan, Säuresalzen, anorganischen Säurekatalysatoren, wie etwa Schwefelsäure oder Chlorwasserstoffsäure, organische Säurekatalysatoren wie etwa p-Toluolsulfonsäure oder Methansulfonsäure oder 25 beiden, Hydroxide, wie etwa Kaliumhydroxid, Lithiumhydroxid, Antimonhydroxide, Cobalthydroxide, Manganhydroxide oder Bleihydroxide, Metallsalze, wie etwa Zinkchloride, oder Mischungen aus mindestens zwei davon. Dabei kann der Katalysator in reiner Form oder aber in immobilisiert auf einem
- 30 Substrat, beispielsweise in Kombination mit Zeolithen, die vorzugsweise

10

15

20

25

30

wasserbeständig sind, oder Ionenaustauschharzen, eingesetzt werden. Es ist in diesem Zusammenhang weiterhin bevorzugt, dass der Katalysator in einer Menge in einem Bereich von 1 bis 5000 ppm, besonders bevorzugt in einer Menge in einem Bereich von 10 bis 2000 ppm und darüber hinaus bevorzugt in einer Menge in einem Bereich von 100 bis 1000 ppm, bezogen auf die (Meth)Acrylsäure-Oligomere, eingesetzt wird.

Die Erfindung betrifft auch die Verwendung von Verbindungen der Struktur II oder der Struktur III, vorzugsweise der Struktur II, wobei R<sub>3</sub> und R<sub>4</sub> wie vorstehend definiert sind, als Spaltmittel zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomoren der Struktur I bei einer Temperatur von mindestens 50°C, besonders bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 150°C und darüber hinaus bevorzugt bei einer Temperatur von mindestens 250°C, wobei eine Temperatur von 500°C, besonders bevorzugt von 400°C und darüber hinaus bevorzugt von 300°C nicht überschritten wird, und bei einem Druck von mindestens 1 bar, bevorzugt von mindestens 10 bar und darüber hinaus bevorzugt von mindestens 100 bar, wobei ein Druck von 1.000 bar, besonders bevorzugt von 800 bar und darüber hinaus bevorzugt von 600 bar nicht überschritten wird, in flüssiger Phase. Insbesondere betrifft die vorliegende Erfindung die Verwendung von Wasser, Alkoholen wie Ethanol oder Butanol, oder Mischungen aus Wasser und Ethanol oder Wasser und Butanol als Spaltmittel zur Spaltung von Verbindungen der Struktur I unter den vorstehend genannten Druck- und Temperaturbedingungen.

Die Erfindung betrifft weiterhin eine Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure umfassend als fluidleitend miteinander verbundene Komponenten eine (Meth)Acrylsäure-Syntheseeinheit, einen Quenchabsorber oder Kondensiervorrichtung, eine Destillationsvorrichtung und/oder eine Kristallisationsvorrichtung sowie eine (Meth)Acrylsäure-Oligomerenspaltvorrichtung, wobei die (Meth)Acrylsäure-Oligomerenspaltvorrichtung ein Spaltmittelreservoir, eine erste und eine zweite Fördereinheit, eine Mischvorrichtung, eine Heizvorrichtung, ei-

nen Spaltreaktor, der vorzugsweise aus hochlegierten Stählen, insbesondere auf Nickel basierenden Stählen angefertigt ist, und mindestens eine erste bis fünfte Führung aufweist, wobei

- (β1) die erste Fördereinheit einen Zulauf aufweist, der eine vorstehend definierte Zusammensetzung beinhaltend ein (Meth)Acrylsäure-Oligomer führt;
- (β2) das Spaltmittelreservoir mit der zweiten Fördereinheit über eine erste Führung verbunden ist;
- (β3) die erste und die zweite Fördereinheit mit der Mischvorrichtung über eine zweite und dritte Führung verbunden sind;
- 10 (β4) die Mischvorrichtung ist mit der Heizvorrichtung über eine vierte Führung verbunden;
  - (β5) die Heizvorrichtung ist mit dem Spaltreaktor über eine fünfte Führung verbunden.
- Unter "fluidleitend" wird erfindungsgemäß verstanden, dass Gase oder Flüssigkeiten oder deren Mischungen durch entsprechende Leitungen geführt werden. Hierzu lassen sich insbesondere Rohrleitungen, Pumpen und dergleichen einsetzen.
- In einer bevorzugten Ausführungsform der erfindungsgemäßen Oligomerenspaltvorrichtung bilden mindestens zwei 20 ausgewählt aus der Mischvorrichtung, Heizvorrichtung und den Spaltreaktor eine räumliche Einheit. Weiterhin ist es bevorzugt, dass Mischvorrichtung, Heizvorrichtung und der Spaltreaktor eine räumliche Einheit bilden. In diesem Zusammenhang bedeutet eine räumliche Einheit, dass beispielsweise Misch- und Heizvorrichtung in einem Abschnitt gemeinsam vorliegen und der Misch- und Heizschritt an gleicher Stelle 25 erfolgt. Besonders bevorzugt ist, dass die Heizvorrichtung und der Spaltreaktor in einem Abschnitt gemeinsam vorliegen.

Weiterhin ist es in der erfindungsgemäßen Oligomerenspaltvorrichtung bevorzugt, 30 dass (β6) an den Spaltreaktor eine Kondensiervorrichtung über eine sechste

Führung angeschlossen ist. Bei dieser Kondensiervorrichtung ist es bevorzugt, dass die (Meth)Acrylsäure von den schwerer siedenden Verunreinigungen abgetrennt wird. Weiterhin ist es bevorzugt, dass die Kondensiervorrichtung mit einem geringeren Druck als der Spaltreaktor betrieben wird. Vorzugsweise wird das in dem Spaltreaktor entstehende Rohprodukt kurz vor, bevorzugt in der Kondensiervorrichtung expandiert. Dieses erfolgt vorzugsweise in Gegenwart eines Schutzgases wie Stickstoff oder Argon. Ferner kann es bevorzugt sein, dass die in der Kondensiervorrichtung abgetrennten schwerer Verunreinigungen wieder der ersten Fördereinheit zugeführt werden können. Dieses erfolgt vorzugsweise bei nicht vollständiger Spaltung der Oligomeren. Andererseits ist bei nicht monomerhaltigen Hochsiedern keine Rückführung bevorzugt. Außerdem kann es bevorzugt sein, dass die über die Kondensiervorrichtung abgetrennte (Meth)Acrylsäure, sofern diese von Wasser begleitet ist, einer Kristallisation zur weiteren Aufreinigung zugeführt wird.

15

20

25

30

10

5

Eine Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure weist in dem Bereich, der eine (Meth)Acrylsäuresynthese-Einheit und einen Quenchabsorber aufweist, vorzugsweise folgenden Aufbau bei der Synthese von Acrylsäure auf: Propylen und ggf. weitere Inertgase wie Stickstoff oder Verbrennungsgase wie CO<sub>2</sub> oder Stickoxide werden in einem ersten Reaktor zu einer ersten katalytische Oxidation über eine Eduktzufuhr, die in einen ersten Reaktor mündet, zugeleitet. Der erste Reaktor ist über eine weitere Leitung mit einem zweiten Reaktor verbunden, in den das Produkt der ersten katalytischen Oxidation aus dem ersten Reaktor für eine zweite katalytische Oxidation eingeleitet wird. Das Acrylsäure beinhaltende Produkt der zweiten katalytischen Oxidation wird über eine zwischen dem zweiten Reaktor und dem Quenchabsorber befindlichen Leitung der unteren Hälfte des Quenchabsorbers zugeführt. In dem Quenchabsorber wird das Produkt der zweiten katalytischen Oxidation mit Wasser in Kontakt gebracht, wobei das Wasser oberhalb der Zuführung des Produktes der zweiten katalytischen Oxidation in den Quenchabsorber eingespeist wird. Zum einen wird eine

Acrylsäure und Wasser beinhaltende erste Phase (= wässrige Acrylsäurelösung) unterhalb der Zuführung des Produktes der zweiten katalytischen Oxidation aus dem Quenchabsorber abgeführt. Die erste Phase kann zumindest teilweise wieder in den Quenchabsorber zurückgeführt werden. Die nicht in den Quenchabsorber zurückgegebene erste Phase wird der Destillationsvorrichtung zugeführt, um beispielsweise einer azeotropen Trennung unterzogen zu werden, in der die Acrylsäure aufkonzentriert und gereinigt wird. Denkbar ist auch, dass die nicht in den Quenchabsorber zurückgegebene erste Phase der Kristallisationsvorrichtung zugeführt wird, in der ebenfalls eine Reinigung der Acrylsäure erfolgen kann. Weiterhin ist es möglich, dass die nicht in den Quenchabsorber zurückgegebene erste Phase zunächst einer Destillationsvorrichtung zugeführt wird und die durch die Destillationsvorrichtung gereinigte und konzentrierte Acrylsäure anschließend der Kristallisationsvorrichtung zugeführt wird. Oberhalb der Rückführung der ersten Phase und unterhalb der Einspeisung von Wasser in den Quenchabsorber kann eine Acrylsäure und Wasser beinhaltende zweite Phase aus dem Quenchabsorber abgeführt werden. Die zweite Phase kann genauso wie die erste Phase der Destillationsvorrichtung oder der Kristallisationsvorrichtung zugeführt werden. Die aus dem Quenchabsorber abgeleiteten Abgase können einer katalytischen Verbrennung zugeführt werden. Die Verbrennungsgase der katalytische Verbrennung können als Inertgase in den ersten Reaktor eingespeist werden. Das bei der Aufkonzentrierung von Acrylsäure wiedergewonnene Wasser kann in den Quenchabsorber zurückgeführt werden. Weitere Einzelheiten zur Herstellung von Acrylsäure sind in DE 197 40 252 A1 offenbart, auf deren Inhalt hiermit als Teil dieser Offenbarung Bezug genommen wird.

25

30

5

10

15

20

Eine Vorrichtung zur Herstellung von Methacrylsäure weist die (Meth)Acrylsäure-Syntheseeinheit und einen Quenchabsorber bei der Synthese von Methacrylsäure durch katalytische Gasphasenoxidation C4~ Ausgangsverbindungen mit Sauerstoff auf. Besonders bevorzugt ist Methacrylsäure durch katalytische Gasphasenoxidation von Isobuten, Isobutan,

ter.-Butanol, iso-Butyraldehyd, Methacrolein oder Methyl-tert.-butylether erhältlich. Weitere Einzelheiten sind in EP 0 092 097 B1, EP 0 058 927 und EP 0 608 838 offenbart, auf deren Inhalt hiermit als Teil dieser Offenbarung bezug genommen wird.

5

In einer bevorzugten Ausführungsform der erfindungsgemäßen Vorrichtung entspricht die Zusammensetzung, die im Zulauf zur ersten Fördereinheit geführt ist, derjenigen Zusammensetzung, die als Sumpfprodukt der Destillativen Aufarbeitung der (Meth)Acrylsäure-Lösung erhalten wird.

10

In einer anderen bevorzugten Ausführungsform der erfindungsgemäßen Vorrichtung entspricht die Zusammensetzung, die im Zulauf zur ersten Fördereinheit geführt ist, derjenigen Zusammensetzung, die als Mutterlauge bei der Reinigung des Destillates durch Kristallisation erhalten wird.

15

Die Erfindung betrifft weiterhin Verwendung der vorstehend beschriebenen Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure.

20

Die Erfindung betrifft auch die Verwendung von (Meth)Acrylsäure, erhältlich durch die Verwendung der vorstehend beschriebenen Vorrichtung, zur Herstellung von Fasern, Formkörpern, Filmen, Schäumen, Leder- und Papierhilfsmitteln, Detergentien sowie superabsorbierenden Polymeren oder Hygieneartikeln.

Die Erfindung wird nachfolgend anhand nicht limitierender Zeichnungen näher erläutert.

Kurzbezeichnung der Figuren:

10

15

20

25

30

- Fig. 1 zeigt eine schematische Darstellung einer erfindungsgemäßen oligomeren Spaltvorrichtung.
- Fig. 2 zeigt den schematischen Aufbau einer in den erfindungsgemäßen Beispielen eingesetzten oligomeren Spaltvorrichtung.

Die gemäß Figur 1 in einem Edukttank 1 enthaltene (Meth)Acrylsäure-Oligomere beinhaltende Zusammensetzung wird über eine Eduktleitung 2, geregelt durch ein Eduktventil 3 einer Eduktdruckpumpe 4 als erste Fördereinheit zugeführt. Durch die Eduktdruckpumpe 4 wird die (Meth)Acrylsäure-Oligomere beinhaltende Zusammensetzung verdichtet und einer Mischvorrichtung 5 zugeführt. Das sich in einem Spaltmittelreservoir 6 befindliche Spaltmittel wird über eine Spaltmittelleitung durch ein Spaltmittelventil geregelt einer Spaltmitteldruckpumpe 9 zugeführt. Die Spaltmitteldruckpumpe 9 verdichtet das Spaltmittel als zweite Fördereinheit und führt dieses der Mischvorrichtung 5 zu. Das in der Mischvorrichtung 5 aus Edukt und Spaltmittel gewonnene Gemisch wird einer einen Spaltreaktor aufweisenden Heizvorrichtung 10 zugeführt. Die Heizvorrichtung 10 wird über einen Wärmetauscher 11 geheizt. Das in den in der Heizvorrichtung 10 befindlichen Spaltreaktorprodukt der (Meth)Acrylsäure-Oligomer-Spaltung wird über ein Entlastungsventil 12 entspannt und einem Kondensator 13 zugeführt. Dem Kondensator 13 wird über eine Schutzgaszufuhr 14 Schutzgas zugeführt. Der Kondensator 13 wird über eine Kühlmittelzufuhr 15 und eine Kühlmittelableitung 16 gekühlt, so dass im unteren Bereich des Schwersieder aufkonzentriert werden und in einem Kondensators 13 Kondensatorkopf 17 (Meth)Acrylsäure gegebenenfalls mit Wasser angereichert wird, die über eine Reinproduktleitung 18 einer Kristallisationsvorrichtung 19 zugeführt wird, in der die (Meth)Acrylsäure von dem anhaftenden Wasser abgetrennt und weiter aufgereinigt wird. Bei der Kristallisationsvorrichtung 19 kann es sich gleichfalls um eine Destillations- oder Kondensationsvorrichtung handeln. Im unteren Bereich des Kondensators 13 wird in einen Schwersiedertank

20 Schwersieder überführt, die einerseits in den Edukttank 1 zurückgeführt werden können oder andererseits einer Schwersiederbeseitigung 22 zugeführt werden können.

Fig. 2 stellt den bei den nachfolgenden Beispielen verwendeten Versuchsaufbau dar. Bezüglich der einzelnen Teile der Oligomerenspaltvorrichtung wird auf die Ausführungen zu Fig. 1 Bezug genommen.

Die Erfindung wird nun anhand von nichtlimitierenden Beispielen näher erläutert.

10

15

20

30

#### BEISPIELE

Es wurde eine in Figur 2 dargestellte Vorrichtung verwendet, bei der zwei HPLC-Pumpen als Fördereinheiten und ein statischer Mischer der Firma SULZER mit der Dimensionierung 80 × 15,5 mm vor dem Spaltreaktor eingesetzt wurden. Als Spaltreaktor wurde ein Rohrwendelreaktor im Marlotherm Bad eingesetzt. Über ein Federventil der Firma Hoke als Entlastungsventil wurde das in dem Spaltreaktor erhaltene unter Druck stehende Produkt entspannt und einer Kondensation in einem Flashdom mit einem Intensivkühler DN50 zugeführt. Das im Sumpf des Flashdoms aufgefangene Produkt wurde mittels GC und Karl-Fischer Titration auf seine Bestandteile hin untersucht. Aus den so gewonnenen Zusammensetzungen wurde der Spaltungsgrad [in %] bestimmt. Der Spaltungsgrad ist wie folgt definiert:

25 Spaltungsgrad = 100 × (Molzahl der gespaltenen Dimere / Molzahl der in der eingesetzten Zusammensetzung enthaltenen Dimere)

Die (Meth)Acrylsäure-Oligomere wurden in Form einer Zusammensetzung eingesetzt, die als Sumpfprodukt bei der destillativen Aufarbeitung einer wässrigen Acrylsäurelösung erhalten wurde. Die Zusammensetzungen sind in den

nachfolgenden Beispielen angegeben.

## Untersuchung des Temperatureinflusses auf die Spaltung

## 5 Beispiele 1 bis 3:

Ein bei der destillativen Aufarbeitung einer wässrigen Acrylsäurelösung erhaltenes Sumpfprodukt enthaltend 0,1 Gew.-% Wasser, 54 Gew.-% Acrylsäure und 31 Gew.-% dimere Acrylsäure wurde bei unterschiedlichen Temperaturen in der vorstehend beschriebenen Vorrichtung gespalten. Der Spaltungsgrad wurde bestimmt.

Folgende Werte wurden für den Spaltungsgrad ermittelt:

## 15 Tabelle 1

10

Temp.	p [bar]	Gewichts- verhältnis H <sub>2</sub> O:Oligomer <sup>0)</sup>	Verweilzeit [min]	der 2	mmens Zusamı paltung	Spaltungs- grad [%]		
	-			H <sub>2</sub> O	AA <sup>1)</sup>	DAA <sup>2)</sup>	Rest	
180	10	4,2:1	3	68	21	8	3	25
240	35	4,2:1	3	68	25	4	3	67
280	65	4,2:1	3	68	25	2 .	5	82

Oligomere in der Zusammensetzung

20 <sup>2)</sup> DAA = dimere Acrylsäure

Aus der Tabelle 1 geht hervor, dass der Spaltungsgrad mit zunehmender Temperatur ansteigt.

AA = Acrylsäure

## Untersuchung des Einflusses der Wassermenge auf die Spaltung

## Beispiele 4 bis 7:

5 Ein bei der destillativen Aufarbeitung einer wässrigen Acrylsäurelösung erhaltenes Sumpfprodukt enthaltend 0,1 Gew.-% Wasser, 54 Gew.-% Acrylsäure und 31 Gew.-% dimere Acrylsäure wurde bei unterschiedlichen Wassermengen in der vorstehend beschriebenen Vorrichtung gespalten. Der Spaltungsgrad wurde bestimmt.

10

Folgende Werte wurden für den Spaltungsgrad ermittelt:

Tabelle 2

Temp. [°C]	p [bar]	Gewichts- verhältnis H <sub>2</sub> O:Oligomer <sup>0)</sup>	Verweilzeit [min]	der 2	mmens Zusam paltung	Spaltungs- grad [%]		
				$\rm H_2O$	AA <sup>1)</sup>	DAA <sup>2)</sup>	Rest	
185	12	0	3	1	52	30	17	-19 <sup>3)</sup>
185	12	4,2:1	3	68	21	8	3	25
280	65	0,48:1	3	16	58	15	11	31
280	65	4,2:1	3	68	25	2	5	82

15

<sup>3)</sup> die Angabe –19 zeigt an, das nach dem Erhitzen in der Spaltvorrichtung unter Druck die Menge an Dimeren in Abwesenheit von Wasser zugenommen hat.

Aus der Tabelle 2 geht hervor, dass der Spaltungsgrad mit zunehmender 20 Wassermenge und zunehmender Temperatur ansteigt.

## Untersuchung des Einflusses der Verweilzeit auf die Spaltung

### Beispiele 8 und 9:

5 Ein bei der destillativen Aufarbeitung einer wässrigen Acrylsäurelösung erhaltenes Sumpfprodukt enthaltend 2 Gew.-% Wasser, 59 Gew.-% Acrylsäure und 26 Gew.-% dimere Acrylsäure wurde bei unterschiedlich langen Verweilzeiten in der vorstehend beschriebenen Vorrichtung gespalten. Der Spaltungsgrad wurde bestimmt.

10

Folgende Werte wurden für den Spaltungsgrad ermittelt:

Tabelle 3

Temp.	p [bar]	Gewichts- verhältnis H <sub>2</sub> O:Oligomer <sup>0)</sup>	Verweilzeit [min]	der 2	mmens Zusamı paltung	Spaltungs- gråd [%]		
				H <sub>2</sub> O	AA <sup>l)</sup>	DAA <sup>2)</sup>	Rest	
280	65	0,48:1	3	17	58	15	10	31
280	65	0,45:1	11	15	59	15	11	29

15

Aus der Tabelle 3 geht hervor, dass die Reaktion im wesentlichen spontan erfolgt und bereits nach drei Minuten (bei 280°C) abgeschlossen ist.

20 Untersuchung des Einflusses der Zugabe von Butanol auf die Spaltung

#### Beispiele 10:

Ein bei der destillativen Aufarbeitung einer wässrigen Acrylsäurelösung erhaltenes Sumpfprodukt enthaltend 0,1 Gew.-% Wasser, 60 Gew.-% Acrylsäure

und 22 Gew.-% dimere Acrylsäure wurde mit Butanol als Spaltungsmittel gespalten. Der Spaltungsgrad wurde bestimmt.

Folgende Werte wurden für den Spaltungsgrad ermittelt:

5

#### Tabelle 4

Temp. [°C]	p [bar]	Gewichts-verhältnis Butanol:Oligom. <sup>0)</sup>	Verweil -zeit [min]	Zusar Zusar Spalti	nmens	Spaltungs- grad [%]			
				H <sub>2</sub> O	AA <sup>1)</sup>	BA <sup>4)</sup>	DAA <sup>2)</sup>	Rest	<u></u>
280	65	3,64:1	5,6	6	8	31	0,5	45,5	95

## 4) BA = Butylacrylat

10

Aus der Tabelle 4 geht hervor, dass durch das erfindungsgemäße Spaltverfahren bereits innerhalb von etwa 5 Minuten ein Spaltungsgrad von 95% erreicht werden kann.

## BEZUGSZEICHENLISTE

1	Edukttank
2	Eduktleitung
3	Eduktventil
4	Eduktdruckpumpe
5	Mischvorrichtung
6	Spaltmittelreservoir
7	Spaltmittelleitung
8	Spaltmittelventil
9	Spaltmitteldruckpumpe.
10	Heizvorrichtung
11	Wärmetauscher
12	Entlastungsventil
13	Kondensator
14	Schutzgaszufuhr
15	Kühlmittelzufuhr
16	Kühlmittelableitung
17	Kondensatorkopf
18	Reinproduktleitung
19	Kristallisationsvorrichtung
20	Schwersiedertank
21	Schwersiederrückführung
22	Schwersiederbeseitigung

25

20

5

10

15

#### **PATENTANSPRÜCHE**

1. Verfahren zur Spaltung eines (Meth)Acrylsäure-Oligomeren der Struktur I

5

worin

10

R<sub>1</sub> ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>10</sub>-Alkylgruppe ist,

R<sub>2</sub> ein Wasserstoffatom oder eine Methylgruppe ist, und

n eine ganze Zahl in einem Bereich zwischen 1 und 200 ist,

mit einem Spaltmittel der Struktur II

15

R<sub>3</sub>-OH

oder der Struktur III

20

 $(R_4)_2$ -N-H

worin

R<sub>3</sub> ein Wasserstoffatom, eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, oder aber eine –

C<sub>x</sub>H<sub>2x</sub>-OH-Gruppe ist, wobei x eine ganze Zahl in einem Bereich von 1 bis

12 ist, und

 $R_4$  ein Wasserstoffatom oder eine  $C_1$ - bis  $C_{12}$ -Alkylgruppe ist, mit der Maßgabe, dass nicht beide  $R_4$ -Gruppen Wasserstoffatome sind,

wobei das (Meth)Acrylsäure-Oligomere mit dem Spaltmittel bei einer Temperatur von mindestens 50°C und bei einem Druck von mindestens 1 bar in Kontakt gebracht wird.

- 2. Verfahren nach Anspruch 1, wobei das Spaltmittel und das (Meth)acrylsäure-Oligomer in einem Gewichtsverhältnis Spaltmittel : (Meth)acrylsäure-Oligomer in einem Bereich von 0,01 : 1 bis 10 : 1 eingesetzt werden.
- Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei das Spaltmittel Wasser, Ethanol, n-Butanol oder eine Mischung aus mindestens zwei dieser Verbindungen ist.
  - 4. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei durch die Spaltung eine Verbindung der Struktur IV

20

10

oder der Struktur V

### abgespalten wird,

#### worin

5

15

- R<sub>6</sub> ein H-Atome oder eine C<sub>1</sub>-C<sub>12</sub>-Alkylgruppe ist, mit der Maßgabe, dass nicht beide R<sub>6</sub>-Gruppen Wasserstoffatome sind,
- R<sub>5</sub> ein H-Atom, eine C<sub>1</sub>-C<sub>12</sub>-Alkylgruppe oder eine -C<sub>x</sub>H<sub>2x</sub>-OH-Gruppe ist, wobei x eine ganze Zahl in einem Bereich von 1 bis 12 ist, und
- R<sub>2</sub> ein H-Atom oder eine Methylgruppe ist.
- 10 5. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Form einer Zusammensetzung eingesetzt werden, die während des Verfahrens der (Meth)Acrylsäure-Synthese umfassend die Verfahrensschritte
  - i) katalytische Oxidation von C<sub>3</sub>- oder C<sub>4</sub>-Ausgangsverbindungen in der Gasphase,
  - ii) Absorption oder Kondensation oder beides der gebildeten (Meth)Acrylsäure in Wasser, und
  - iii) Aufarbeitung der so erhaltenen wässrigen (Meth)Acrylsäurelösung durch Destillation
- als Sumpfprodukt der Destillativen Aufarbeitung der (Meth)Acrylsäurelösung in Verfahrensschritt iii) erhalten wird.
- Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei die (Meth)Acrylsäure-Oligomere in Form einer Zusammensetzung eingesetzt werden, die während des Verfahrens der (Meth)Acrylsäure-Synthese Synthese umfassend die Verfahrensschritte
  - I) katalytische Oxidation von C<sub>3</sub>- oder C<sub>4</sub>-Ausgangsverbindungen in der Gasphase,
- II) Absorption oder Kondensation oder beides der gebildeten (Meth)Acrylsäure in Wasser zu einem Absorptionsprodukt,

- III) gegebenenfalls Aufarbeitung der so erhaltenen wässrigen (Meth)Acrylsäurelösung durch Destillation, und
- IV) Reinigung des Absorptionsprodukts oder der durch Destillation erhaltenen, konzentrierten (Meth)Acrylsäurelösung oder beides durch Kristallisation,

als Mutterlauge bei der Reinigung durch Kristallisation in Verfahrensschritt IV) erhalten wird.

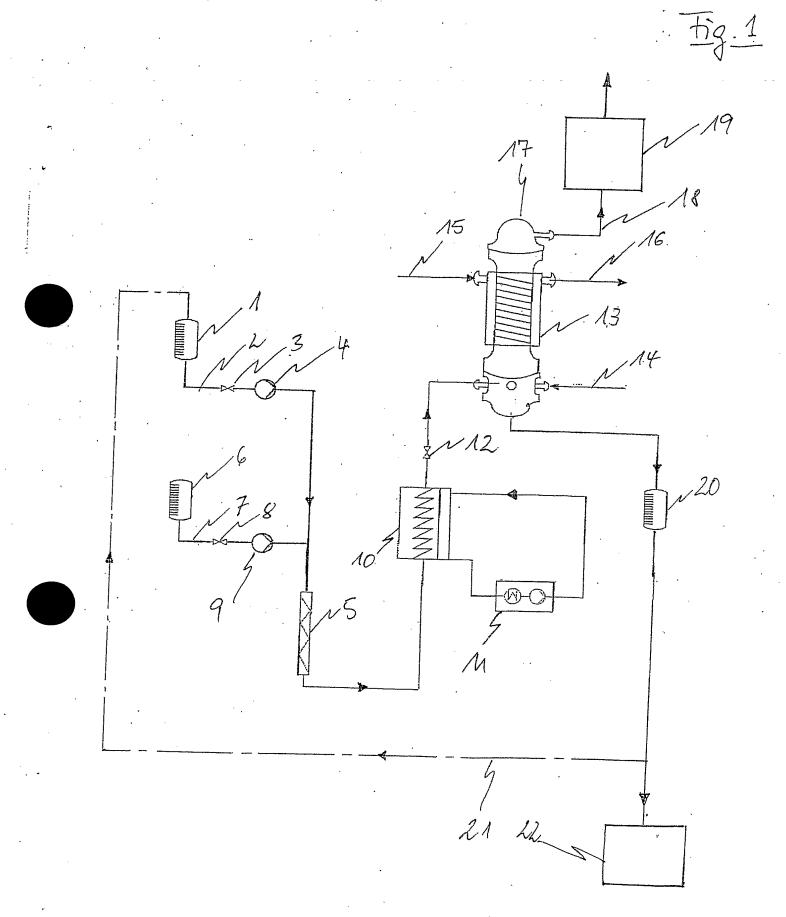
- 7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei die (Meth)Acrylsäure-Oligomere mit dem Spaltmittel bei einer Temperatur von mindestens 250°C und bei einem Druck von mindestens 90 bar in Kontakt gebracht wird.
- 8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, wobei die Spaltung in Gegenwart eines Katalysators erfolgt.
- Verwendung von Verbindungen der Struktur II oder der Struktur III, wie im Anspruch 1 definiert, als Spaltmittel zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomoren der Struktur I bei einer Temperatur von mindestens 50°C und bei einem Druck von mindestens 1 bar.
- Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure umfassend 10. fluidleitend miteinander verbundene Komponenten eine (Meth)Acrylsäure-Syntheseeinheit, einen Quenchabsorber, eine Destillationsvorrichtung und/oder eine Kristallisationsvorrichtung sowie eine (Meth)Acrylsäure-25 Oligomerenspaltvorrichtung, wobei die (Meth)Acrylsäure-Oligomerenspaltvorrichtung ein Spaltmittelreservoir, mindestens eine erste und eine zweite Fördereinheit, eine Mischvorrichtung, eine Heizvorrichtung, einen Spaltreaktor und mindestens eine erste bis fünfte Führung aufweist, 30 wobei

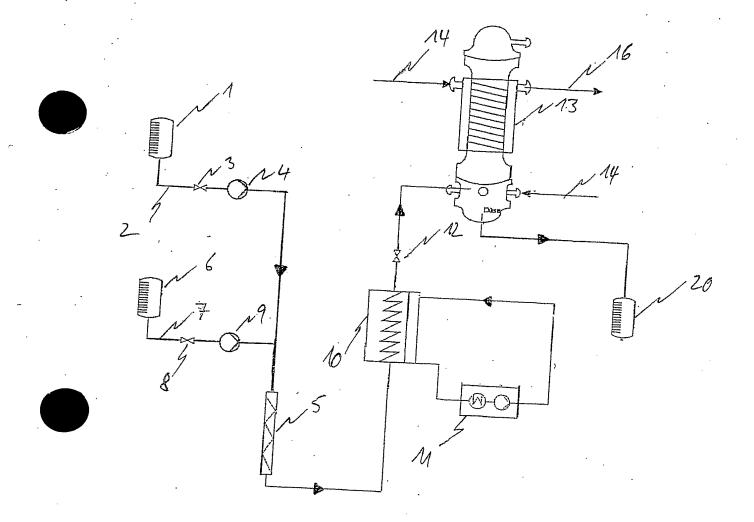
10

15

20

- (β1) die erste Fördereinheit einen Zulauf aufweist, der eine Zusammensetzung beinhaltend ein (Meth)Acrylsäure-Oligomer, wie im Anspruch 1 definiert, führt;
- (β2) das Spaltmittelreservoir mit der zweiten Fördereinheit über eine erste Führung verbunden ist;
- (β4) die erste und die zweite Fördereinheit mit der Mischvorrichtung über eine zweite und dritte Führung verbunden sind;
- (β4) die Mischvorrichtung mit der Heizvorrichtung über eine vierte Führung verbunden ist;
- (β5) die Heizvorrichtung mit dem Spaltreaktor über eine fünfte Führung verbunden ist.
- 11. Vorrichtung nach Anspruch 10, wobei die Zusammensetzung, die im Zulauf zur ersten Fördereinheit geführt ist, der im Anspruch 6 definierten Zusammensetzung entspricht.
- 12. Vorrichtung nach Anspruch 10, wobei die Zusammensetzung, die im Zulauf zur ersten Fördereinheit geführt ist, der im Anspruch 7 definierten Zusammensetzung entspricht.
- 13. Verwendung einer Vorrichtung nach einem der Ansprüche 10 bis 12 zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure.
- 14. Verwendung von (Meth)Acrylsäure, erhältlich durch die Verwendung einer Vorrichtung nach einem der Ansprüche 10 bis 12, zur Herstellung von Fasern, Formkörpern, Filmen, Schäumen, Leder- und Papierhilfsmitteln, Detergentien sowie superabsorbierenden Polymeren oder Hygieneartikeln.





#### ZUSAMMENFASSUNG

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Spaltung eines 5 (Meth)Acrylsäure-Oligomeren der Struktur I

worin

10

15

20

25

R<sub>1</sub> ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>10</sub>-Alkylgruppe ist,

R<sub>2</sub> ein Wasserstoffatom oder eine Methylgruppe ist, und

n eine ganze Zahl in einem Bereich zwischen 1 und 200 ist,

mit einem Spaltmittel der Struktur R<sub>3</sub>-OH oder der Struktur (R<sub>4</sub>)<sub>2</sub>-N-H, worin R<sub>3</sub> ein Wasserstoffatom, eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe, oder aber eine -C<sub>x</sub>H<sub>2x</sub>-OH-Gruppe ist, wobei x eine ganze Zahl in einem Bereich von 1 bis 12 ist, und R4 ein Wasserstoffatom oder eine C<sub>1</sub>- bis C<sub>12</sub>-Alkylgruppe ist, mit der Maßgabe, dass nicht beide R4-Gruppen Wasserstoffatome sind, wobei das (Meth)Acrylsäure-Oligomere mit dem Spaltmittel bei einer Temperatur von mindestens 50°C und bei einem Druck von mindestens 1 bar in Kontakt gebracht wird. Die vorliegende Erfindung betrifft auch die Verwendung von Wasser gegebenenfalls mit einer protischen Verbindung als Spaltmittel zur Spaltung von (Meth)Acrylsäure-Oligomeren, eine Vorrichtung zur (Meth)Acrylsäure-Synthese, die Verwendung dieser Vorrichtung zur Herstellung von (Meth)Acrylsäure sowie (Meth)Acrylsäure, die unter Verwendung dieser Vorrichtung hergestellt worden ist.

Fig. 2